1/2 ページ

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

09-280012 (11)Publication number:

(43)Date of publication of application: 28.10.1997

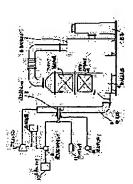
(51)Int.Cl.

FOIK 23/10 BOID 53/86 BOID 53/94 F23C 11/00 F23C 11/00

(71)Applicant: OSAKA GAS CO LTD (72)Inventor: KOJIMA TAKAAKI (21)Application number: 08-114165 10.04.1996 (22)Date of filing:

(54) EXHAUST GAS NOX REMOVAL SYSTEM OF COGENERATION

reactor 4. Consequently, proportional control of reducing agent pour amount becomes unnecessary, on-off control reducing agent such as urea water, ammonia water, etc., 4. In this case, an ammonia oxidation catalyst filling part PROBLEM TO BE SOLVED: To provide an exhaust gas NOx removal system of cogeneration which prevents a can be done at low cost, and there is no possibility that exhaust passage 3 from a gas engine 1 or a gas turbine passage 3 on the upstream side of the catalyst reactor such a manner that a catalyst reactor 4 in which NOx SOLUTION: A cogeneration system is constituted in is atomized and poured is provided in the air exhaust decomposition catalyst is filled is provided in an air decomposition catalyst filling part 6 in the catalyst reducing agent pouring port 5 through which NOx to an exhaust heat recovery boilder 2 and that a 7 is provided on a rear stream side of an NOx leakage of ammonia and reduces facility cost.



LEGAL STATUS

toxic ammonia leaks to the outside.

[Date of request for examination]

27.01.2003

[Date of sending the examiner's decision of

rejection

[Kind of final disposal of application other than

the examiner's decision of rejection or application converted registration]

[Date of final disposal for application]

[Patent number]

[Date of registration]

[Number of appeal against examiner's decision of rejection]

http://www19.ipdl.ncipi.go.jp/PA1/result/detail/main/wAAAF3aaZJDA409280012P1.... 18/08/15 http://www19.ipdl.ncipi.go.jp/PA1/result/detail/main/wAAAF3aaZJDA409280012P1.... 18/08/15

[Date of requesting appeal against examiner's decision of rejection]

[Date of extinction of right]

JPO and NCIPI are not responsible for any damages caused by the use of this translation.

1. This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.

2.*** shows the word which can not be translated.

3.In the drawings, any words are not translated.

CLAIMS

[Claim(s)]

[Claim 1] the exhaust-gas denitrification system of the cogeneration characterized by to prepare system which prepared the reducing-agent inlet which carries out spraying impregnation of the NOx reducing agent while having infixed the catalytic-reaction machine filled up with the NOx decomposition catalyst all over the exhaust-air way which results in the boiler for exhaust heat the ammonia oxidation catalyst restoration section in the exhaust-air way of the upstream of restoration section in the above-mentioned catalytic-reaction machine in the cogeneration this catalytic-reaction machine at the back-wash side of the NOx decomposition catalyst recovery from a gas engine or a gas turbine.

[Translation done.]

* NOTICES *

JPO and NCIPI are not responsible for any damages caused by the use of this translation.

This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely

2.*** shows the word which can not be translated.

3.In the drawings, any words are not translated.

DETAILED DESCRIPTION

Detailed Description of the Invention]

90

Field of the Invention] This invention relates to the denitrification system for removing NOx in the exhaust gas of a gas cogeneration system.

controlled-like according to the amount of exhaust gas in this case. Drawing 1 is what showed an inverter circuit which changes this into a frequency, and controlling the speed in the motor which reducing-agent amount of supply was controlled to be proportional to an NOx yield by having the ammonium bicarbonate, during the elevated-temperature exhaust air from a gas engine or a gas machine 4 filled up with the NOx decomposition catalyst 6 is infixed all over the exhaust air way 3 from the gas engine 1 to the boiler 2 for exhaust heat recovery. Establish the reducing-agent catalytic-reaction machine 4, and the generation-of-electrical-energy output of an engine 1 is Description of the Prior Art] Although discharge of NOx was conventionally prevented in the turbine, making this react mutually on an NO $_{\rm X}$ decomposition catalyst, and decomposing NO $_{\rm X}$ inlet 5 which carries out spraying impregnation of the reducing agent in the upstream of this example of the conventional exhaust gas denitrification system, and the catalytic-reaction cogeneration system by pouring in NOx reducing agents, such as ammonia, urea water, or detected to the control panel 9 which controls the reducing-agent amount of supply. The into nitrogen and water, the injection rate of an NOx reducing agent was proportionally drives the reducing-agent feed pump 8 with the output of this inverter circuit.

and the reason which is carrying out proportional control of the injection rate of a reducing agent exhaust gas when there were too few injection rates of a reducing agent will be discharged in air Problem(s) to be Solved by the Invention] When NOx which remained without being returned in attaching a maintenance cost highly. Then, this invention aims at offering this kind that there is conventional denitrification system, since it was necessary to carry out proportional control of control of a reducing-agent injection rate, therefore can reduce facility costs and maintenance no possibility of discharging harmful gas even if it does not use a complicated control unit for under exhaust air, the expensive control panel 9 was needed and there was a problem of also the rotational frequency of the reducing-agent feed pump 8 according to the amount of NOx amounts of a reducing agent conversely than reacting weight with NOx, it is harmful and is in the above-mentioned conventional configuration using the inverter circuit has too more because ammonia gas with a nasty smell leaks out in air with exhaust gas. Thus, in the costs, such as a control panel, of deordorization system.

for exhaust heat recovery from a gas engine 1 or a gas turbine In the cogeneration system which with the NOx decomposition catalyst all over the exhaust air way 3 which results in the boiler 2 Means for Solving the Problem] The exhaust gas denitrification system of the cogeneration by this invention As shown in drawing 2, while infixing the catalytic-reaction machine 4 filled up reducing agents, such as urea water and aqueous ammonia, in the exhaust air way 3 of the established the reducing-agent inlet 5 which carries out spraying impregnation of the NO $_{
m X}$

JP,09-280012,A [DETAILED DESCRIPTION]

section 7 is formed in the back-wash side of the NOx decomposition catalyst restoration section displacement decreases It prevents that decompose into nitrogen gas and a steam and ammonia gas leaks to the exterior the ammonia gas of the surplus which was not consumed with an NOx decomposition catalyst by making it react with oxygen on the ammonia oxidation catalyst 7. In 6 in the above-mentioned catalytic-reaction machine 4. When the injection rate of a reducing small, when a load is below fixed, it is made to carry out on-off control of the reducing-agent addition, since an NOx yield also becomes small when the load of a gas engine is sufficiently upstream of the catalytic-reaction machine 4 The ammonia oxidation catalyst restoration agent is set up according to the maximum of an NOx yield, engine power decreases and eed pump 8 so that supply of a reducing agent may be suspended.

and generating power, by the exhaust heat, a boiler 2 is heated and it uses as heat sources, such gas is removed, and since catalytic reaction is effective at an elevated temperature, it is infixed amount, is below constant value (50% of for example, load factors), supply of a reducing agent is cogeneration system drives a generator by the gas engine 1 or gas turbine rotated with fuel gas exhaust air way 3 of the upstream rather than the catalytic-reaction machine 4, and urea water is poured in in the shape of spraying into the exhaust air way 3. Namely, urea water is supplied to the reducing-agent inlet 5 by the reducing-agent feed pump 8 from the urea water tank 10. control signal which detects the generation-of-electrical-energy output of an engine 1, and is as an air conditioning, NOx by which the catalytic-reaction machine 4 is contained in exhaust restoration section 6 and back-wash side, and the reducing-agent inlet 5 is established in the outputted from a control panel 9, and when the rate of an engine load of exhaust gas, i.e., the exhaust heat recovery. in the catalytic-reaction machine 4, the ammonia oxidation catalyst restoration section 7 is formed [the before style side] at the NOx decomposition catalyst Embodiment of the Invention] Drawing 2 shows one example of this invention. While a gas Mix with the compressed air supplied by the compressor 11, and it is injected all over the exhaust air way 3. On-off control of the reducing-agent feed pump 8 is carried out by the all over the elevated-temperature exhaust air way 3 from the engine 1 to the boiler 2 for suspended. In addition, 12 in drawing is Blois for cooling for protecting a reducing-agent

gas and a steam in the ammonia oxidation catalyst restoration section 7, harmful ammonia gas is [0006] Drawing 3 is what showed the operating state of this invention system as compared with into ammonia gas in the exhaust air way 3 Since this ammonia gas is decomposed into nitrogen addition, although some NOx occurs also on an ammonia oxidation catalyst, it is extent (50 ppm control of the urea injection rate, facility cost and a maintenance cost are sharply reducible. In not discharged outside. Therefore, although it compares with the conventional method and the superfluous part above the urea water supply curve B by the conventional method is changed corresponding to the NOx value at the time of 100% load is poured in and urea water with the amount of the urea water used increases, since it is not necessary to carry out proportional the conventional example, and is set to this invention method A. Although a pump 8 will be started if the rate of an engine load exceeds 50%, the urea water of only the flow rate impregnation nozzle from an elevated temperature. or less) which does not interfere practically.

that the facility costs and maintenance costs of a denitrification system are sharply reducible. ammonia may leak out outside even if it performs cheap on-off control, there is an advantage indispensable reducing-agent injection rate becomes unnecessary in this conventional kind of denitrification system as mentioned above, and there is no possibility that NOx and harmful [Effect of the Invention] Since according to this invention the proportional control of the

[Translation done.]

http://www4.ipdl.ncipi.go.jp/cgi-bin/tran_web_cgi_ejje

* NOTICES *

JPO and NCIPI are not responsible for any damages caused by the use of this translation.

1. This document has been translated by computer. So the translation may not reflect the original precisely.

2.*** shows the word which can not be translated.

3.In the drawings, any words are not translated.

DESCRIPTION OF DRAWINGS

[Brief Description of the Drawings]

[Orawing 1] The outline schematic diagram showing the conventional example.
[Drawing 2] The outline schematic diagram showing one example of this invention system.
[Orawing 3] The graph which showed operating state same as the above as compared with the conventional example.
[Obscription of Notations]

1 Gas Engine or Gas Turbine 2 Exhaust-Heat-Recovery Boiler

3 Exhaust Air Way

4 Catalytic-Reaction Machine

6 NOx Decomposition Catalyst Restoration Section 5 Urea Water Inlet

7 Ammonolysis Catalyst Restoration Section

8 Urea Water Feed Pump

9 Control Panel

10 Urea Water Tank

12 Blois for Cooling

[Translation done.]

18/08/15

http://www4.ipdl.ncipi.go.jp/cgi-bin/tran_web_cgi_ejje

(19)日本日本日(1 b)

許公報(v) 华 噩 **₹**

(11)特許出關公開每号

特開平9-280012

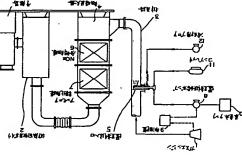
(43)公開日 平成9年(1997)10月28日

(51) Int.CL.		新 别配母	广内整理器导	FI				技術表示箇所	1000	
F 0 1 K	8/10 8/10	ZAB		F01K 2	23/10	ZABU	_			
B01D	53/86	ZAB		F23C	11/00	ZAB				
	23/94					312				
F23C	00/11	ZAB		B01D 53/36	3/36	ZABE	~1			
		312				101A	~			
				教育 就決	米爾米	審査請求 未請求 請求項の数1	FD	(全4月)	田田	
(21)出版路号	TH-	存取平8-114165		(71)出版人 00000284	2000000	35				
					大阪瓦勒	大阪瓦斯株式会社				
(22)州(四日		平成8年(1996)4月10日	310B		大阪府	大阪府大阪市中央区平野町四丁月1番2号	HEET	Ħ14	\$2号	
				(72) 発明者	小島 南明	通				
					大阪市中	大阪市中央区平野町四丁目1番2号 大阪	FB14	2种	大阪	
					瓦斯株式	瓦斯株式会社内				
				(74) 代理人		井理士 縣 治介				
	•									
										1

(54) [発明の名称] コージェネレーションの排気ガス配硝システム

収削コストの安いコージェネレーションの排気ガス脱硝 【目的】 アンモニアが適出するおそれがなく、しかも システムを提供する。

筑図の排気路3に尿繋水、アンモニア水等のNO×遠元 【構成】 ガスエンジン1又はガスターピンから排熱回 収用ポイラ2に至る排気路3中にNO×分解触媒を充填 した触媒反応器4を介装すると共に、触媒反応器4の上 剤を噴霧注入する還元剤注入口5を設けたコージェネレ ーションシステムにおいて、上配触媒反応器4内のNO x 分解触媒充填邮 6 の後前側にアンモニア酸化触媒充填 郎7を散けた。 【効果】 遠元剤注入量の比例制御が不要となり、安価 なオンオフ制御を行って、しかも有害なアンモニアが外 師に頭出するおそれがない。



(特許加米の範囲)

【糖求項1】 ガスエンジン又はガスターピンから排熱 関の排気路にNO×遠元剤を噴霧往入する遠元剤注入口 を取けたコージェネレーションシステムにおいて、上記 した触媒反応器を介装すると共に、眩触媒反応器の上流 勉媒反応器内のNO×分解触媒充填部の後前側にアンモ ニア酸化触媒充填部を設けたことを特徴とするコージェ 回収用ポイラに至る排気路中に、NOx分解触媒を充填 ネレーションの排気ガス脱硝システム。

【発明の詳細な説明】 [0000]

【発明の属する技術分野】本発明は、ガスコージェネレ 一ションシステムの排気ガス中のNO×を除去するため の脱硝システムに関するものである。

[0002]

Lで互いに反応させ、NO×を窒棄と水とに分解するこ 例を示したもので、NO×分解触媒6を充填した触媒反 排気路3中に介装し、この触媒反応器4の上前側に還元 【従来の技術】従来よりコージェネレーションシステム においては、ガスエンジン又はガスターピンからの布셾 ム等のNO×固元剤を注入して、これをNO×分解勉媒 とによってNO×の排出を防止しているが、この場合N 0x還元剤の注入量は排気ガスの量に応じて比例的に制 **排気中にアンモニア、尿紫水あるいは虹炭酸アンモニウ 卸していた。図1は、従来の排気ガス脱屑システムの一 応器4をガスエンジン1から排熱回収用ポイラ2に至る**

出力を被出して、これを周依数に突換するインパータ回 路を値え、このインパータ回路の出力で遠元刺供給ポン プ8を駆動するモータの速度制御を行うことにより、遺 元剤供給量をNO×発生量に比例するように制御してい 還元剤供給量を制御する制御盤9にはエンジン1の発電 刺を喧嚣往入する還元剤往入口5を設けたものであり、

[0000]

も多すぎると、有害で異臭のあるアンモニアガスが排気 て、インパータ回路を用いて還元剤の注入量を比例制御 している理由は、還元剤の注入量が少なすぎると、排気 ガス中で選元されずに残ったNO×が空気中に排出され ることになり、逆に遠元剤の曲がNO×との反応量より **シに従来の脱姫システムにおいては、排気中のNO×種** に応じて遠元剤供給ポンプ8の回転数を比例制御する必 ナンスコストも高くつくという問題があった。そこで本 なくても有香ガスを排出するおそれがなく、従って制御 【発明が解決しようとする課題】上述の従来構成におい ガスと共に空気中に溜出してしまうからである。このよ 要があるために、 高価な制御盤 9 が必要となり、メンテ 発明は、還元剤注入量の制御に複雑な制御装置を使用し 強等の設備コストやメンテナンスコストを低減すること ができるこの種の脱臭システムを提供することを目的と するものである。

特閣平9-280012

8

イラ2に至る排気路3中にNO×分解勉媒を充填した船 に、ガスエンジン1又はガスターピンから排熱回収用ポ 煤反応器4を介装すると共に、触媒反応器4の上流側の 排気路3に尿素水、アンモニア水等のNO×遠元剤を吸 ンシステムにおいて、上配触媒反応器4内のNO×分解 殷けたものであり、遠元剤の注入量をNO×発生量の最 上で酸素と反応させることによって整整ガス及び水蒸気 るものである。なおガスエンジンの負荷が十分小さい時 はNO×発生量も小さくなるので、負荷が一定以下の場 合には遠元剤の供給を停止するように、遠元剤供給ポン 【蝶題を解決するための手段】本発明によるコージェネ /一ションの排気ガス脱硝システムは、図2に示すよう 席注入する遠元創注入口 5 を設けたコージェネレーショ 触媒充填師6の後前側にアンモニア酸化触媒充填師7を 排気量が成少した時には、NO×分解勉媒で消費されな に分解し、アンモニアガスが外部へ適出するのを防止す 大値に合わせて設定しておき、エンジン出力が減少して かった余刺のアンモニアガスを、アンモニア酸化勉媒7 プ8をオンオフ制御するようにしている。

【発明の実施の形態】図2は本発明の一実施例を示した ものである。ガスコージェネレーションシステムは、ガ

するものであり、また触媒反応器4は排気ガスに含まれ うになっている。なお図中12は遠元剤注入ノズルを高 **効であるため、エンジン 1 から排熱回収用ポイラ2 に至** る高温排気路3中に介装されている。 勉媒反応器4内に 4よりも上前側の排気路3には遠元剤注入口5が設けら れて、尿素水が排気路3内へ偏霧状に注入されるように なっている。すなわち尿繋水は尿繋水タンク10から随 **恰ポンプ8はエンジン1の発電出力を検知して制御盤9** から出力される制御信号によりオンオフ制御され、エン ジン負荷率すなわち排気ガス量が一定値(例えば負荷率 50%)以下の場合には、遠元剤の供給が停止されるよ ス燃料によって回転するガスエンジン I 又はガスターピ の併熱でポイプ2を首然して冷暖財神の熱源として利用 るNO×を除去するものであって、触媒反応は高値です は前前側にNO×分解触媒充填船6、後前側にアンモニ ア酸化触媒充填師7が設けられており、また触媒反応器 コンプレッサーコによって供給される圧縮空気と混合し て排気路3中に噴射されるようになっており、遠元前倒 元刻供給ポンプ8によって還元剤注入口5に供給され、 ンにより発電機を駆動して電力を発生させると共に、 **値から保護するための冷却用ブロアである。**

て、100%負荷時のNO×値に見合うだけの所**置の**尿 繋水が注入されるようになっており、従来方式による尿 【0006】図3は本発明システムの動作状態を従来例 と比較して示したもので、本発明方式Aにおいては、エ 紫水供給曲様Bよりも上側の部分は、過剰の尿素水が排 ンジン負荷母が50%を超えるとボンプ8が起動され

€

[🖾 2]

ニアガスはアンモニア酸化触媒充填的7で窒素ガスと水 使用量は増加するものの、尿糞注入量を比例制御する必 気略3内でアンモニアガスに変換されるが、このアンモ 排出されることはない。従って従来方式に比し尿素水の 蒸気に分解されるので、有音なアンモニアガスが外部に **削減することができる。なおアンモニア酸化触媒上でも 更がないので校領コストやメンテナンスコストを大幅に** 哲干のNOxが発生するが、実用上党し支えない程度

(50ppm以下)である。 [0001]

いので、脱硝システムの股債費用及びメンテナンス費用 の種の脱硝システムでは不可欠であった遠元剤注入量の 【発明の効果】本発明によれば上述のように、従来のこ **比例制御が不要となり、安価なメンメン制御を行っても** NOxや有容なアンモニアが外的に適出するおそれがな を大幅に削減することができるという利点がある。 【図面の簡単な説明】

【図2】 本発明システムの一実施例を示す概略系統

【図3】 同上の動作状態を従来例と比較して示したグ

ガスエンジン又はガスターピン 【符号の説明】

排熱回収ボイツ

触媒反応器 排例路

NO×分解触媒充填部

联累水油入口

5

アンモニア分解触媒充填部

尿熱水供給ポンプ

10 尿紫水タンク 11 コンプレッサ

12 冷却用プロア

【図1】 従来例を示す観略系統図。

NOX MAPRIE 9年中度 田と一年でい φ ζã

24.13

